

10/517192

DT05 Rec'd PCT/PTO 07 DEC 2004

DOCKET NO.: 262391US0PCT

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Astrid HEINZMANN et al.

SERIAL NO.: NEW U.S. PCT APPLICATION

FILED: HEREWITH

INTERNATIONAL APPLICATION NO.: PCT/EP03/05051

INTERNATIONAL FILING DATE: May 14, 2003

FOR: METHOD FOR THE PRODUCTION OF A MONOLITHIC MULTILAYER ACTUATOR, MONOLITHIC MULTILAYER ACTUATOR MADE OF A PIEZOCERAMIC OR ELECTROSTRRICTIVE MATERIAL, AND EXTERNAL ELECTRICAL CONTACT FOR A MONOLITHIC MULTILAYER ACTUATOR

**REQUEST FOR PRIORITY UNDER 35 U.S.C. 119
AND THE INTERNATIONAL CONVENTION**

Commissioner for Patents
Alexandria, Virginia 22313

Sir:

In the matter of the above-identified application for patent, notice is hereby given that the applicant claims as priority:

COUNTRY	APPLICATION NO	DAY/MONTH/YEAR
Germany	102 25 405.2	07 June 2002
Germany	102 34 787.5	30 July 2002

Certified copies of the corresponding Convention application(s) were submitted to the International Bureau in PCT Application No. PCT/EP03/05051.

Respectfully submitted,
OBLON, SPIVAK, McCLELLAND,
MAIER & NEUSTADT, P.C.



Norman F. Oblon
Attorney of Record
Registration No. 24,618
Surinder Sachar
Registration No. 34,423

Customer Number

22850

(703) 413-3000
Fax No. (703) 413-2220
(OSMMN 08/03)

BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

10/51/192

**PRIORITY
DOCUMENT**SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH RULE 17.1(a) OR (b)

REC'D	01 AUG 2003
WIPO	PCT

**Prioritätsbescheinigung über die Einreichung
einer Patentanmeldung**

Aktenzeichen: 102 34 787.5**Anmeldetag:** 30. Juli 2002**Anmelder/Inhaber:** PI Ceramic GmbH Keramische Technologien und Bauelemente, Lederhose/DE**Bezeichnung:** Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Vielschichtaktors, monolithischer Vielschichtaktor aus einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material sowie elektrische Aussenkontaktierung für einen monolithischen Vielschichtaktor**Priorität:** 07.06.2002 DE 102 25 405.2**IPC:** H 01 L, H 02 N

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 27. Juni 2003
Deutsches Patent- und Markenamt
Der Präsident
 Im Auftrag

jerofsky

BEST AVAILABLE COPY

MEISSNER, BOLTE & PARTNER

Anwaltssozietät GbR
Postfach 860624
81633 München

PI Ceramic GmbH
Keramische Technologien
und Bauelemente
Lindenstraße

07589 Lederhose

30. Juli 2002
M/PCE-022-DE/I
MB/KR/ka

Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Vielschichtaktors, monolithischer
Vielschichtaktor aus einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material sowie elektrische
Aussenkontaktierung für einen monolithischen Vielschichtaktor

Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Viel-
schichtaktors aus einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material, wobei der
Aktor als Stapelanordnung in quasi mechanischer Reihenschaltung einer Vielzahl von
Piezoplatten durch Sintern durch Grünfolien ausgebildet wird, vorhandene Innen-
5 elektroden im Plattenstapel zu gegenüberliegenden Außenflächen des Stapsels ge-
führt und dort mittels Grundmetallisierung sowie Außenkontakteierung jeweiliger
Elektrodengruppen parallel verschalten sind gemäß Oberbegriff des Patentanspru-
ches 1. Weiterhin betrifft die Erfindung einen monolithischen Vielschichtaktor aus
einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material, wobei der Aktor eine Sta-
10 pianordnung von Piezoplatten ist, welche über innere Elektroden, eine gemeinsame
Grundmetallisierung sowie Außenkontakteierung verfügt gemäß Oberbegriff des Pa-
tentanspruches 13 sowie eine elektrische Außenkontakteierung für einen monolithi-
schen Vielschichtaktor aus einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material
gemäß Oberbegriff des Patentanspruches 21.

15 Piezokeramische Aktoren sind elektro-mechanische Wandler, bei denen der reziproke
piezoelektrische Effekt ausgenutzt wird. Legt man an eine piezokeramische Platte
mit Elektroden auf ihren Hauptflächen, die in Richtung der Plattendicke polarisiert
ist, eine elektrisches Feld an, so kommt es zu einer Formänderung. Konkret vollzieht
20 sich eine Ausdehnung in Richtung der Plattendicke, wenn das angelegte elektrische

Feld parallel zum ursprünglichen Polungsfeld gerichtet ist. Gleichzeitig kommt es senkrecht zur Feldrichtung zu einer Kontraktion.

Durch Übereinanderstapeln einer Vielzahl solcher Platten im Sinne einer mechanischen Reihenschaltung und elektrischer Parallelschaltung der Platten, können so die

- 5 Deformationen der einzelnen Platten addiert werden. Bei einem Dehnvermögen von etwa 0,1 - 0,2 % bei Feldstärken von 2 kV/mm lassen sich so Auslenkungen von etwa 1 - 2 µm pro mm Bauhöhe realisieren.

Bei monolithischen Vielschichtaktoren erfolgt das Stapeln bereits im grünen Zustand

- 0 und die endgültige Verbindung wird durch Sintern vorgenommen. Hierbei werden bis zu einigen hundert piezokeramische Grünfolien alternierend mit metallischen Innen-elektroden gestapelt, verpreßt und zu einem monolithischen Körper gesintert. Die Innenelektroden werden dabei wechselseitig auf die gegenüberliegenden Flächen bis zur jeweiligen Oberfläche herausgezogen und dort im Regelfall durch eine Grund-15 metallisierung in Dick- oder Dünnschichtausführung miteinander verbunden.

Dieses Design wird auch als Ausführung mit Interdigitalelektroden bezeichnet. Ein piezoelektrischer Aktor umfasst also piezokeramische Schichten und Gruppen von inneren Elektroden, die jeweils auf gegenüberliegende Flächen bis an die Oberfläche führen. Eine Grundmetallisierung dient der Parallelschaltung der jeweiligen Elektro-20 dengruppe. Weiterhin sind inaktive Bereiche vorhanden, die weder beim Polarisieren noch beim üblichen Betrieb des Aktors piezoelektrisch gedehnt werden.

Diese inaktiven Bereiche in den Multilayaktoren mit interdigitalen Elektroden stellen ein kritisches Moment für die Herstellbarkeit und Zuverlässigkeit derartige Produkte bzw. unter Rückgriff auf solche Produkte realisierter Finalerzeugnisse dar. Aufgrund der hohen Zug- Spannungskonzentrationen in den inaktiven Bereichen und in Ver-bindung mit der geringen Zugfestigkeit der piezokeramischen Werkstoffe kommt es bereits bei der Polarisation, die mit remanenten Dehnungen von bis zu 0,3 % ver-bunden ist oder aber später beim Betrieb zu unerwünschten Rissbildungen.

30

Die vorgenannte unkontrollierte Rissbildung hat verschiedenste Ausfallmechanismen der Aktoren zur Folge. Setzt sich das Risswachstum in das Innere des Aktors fort, kann dies einerseits zur mechanischen Zerstörung des Aktors führen, andererseits können hierdurch bedingt innere Überschläge auftreten, wenn der Riss von einer 35 Elektrodenschicht zur anderen wächst. Mit einer geeigneten Prozessführung kann das Risswachstum in das Innere des Aktors begrenzt werden. Nicht verhindert wer-

den kann allerdings das Risswachstum in Richtung der Aktoroberfläche. Erreicht der Riss die Aktoroberfläche, führt dies zur Unterbrechung der auf der Oberfläche aufgebrachten Grundmetallisierung. Hierdurch werden Teilbereiche des Aktors galvanisch von der Spannungszuführung abgetrennt und infolge dessen treten elektrische Überschläge an den Unterbrechungen der Grundmetallisierung auf. Diese Überschläge wiederum sind der Grund, die letztendlich zum Totalausfall des Aktors führen.

Zur Überwindung der zitierten Rissproblematik sind eine Vielzahl von Lösungen bekannt, die entweder die Verhinderung der Rissbildung oder bei nicht zu vermeidenden unkontrollierten Rissbildungen ein Reduzieren oder Eliminieren von Überschlägen an der Grundmetallisierung auf die Oberfläche durch zusätzliche Maßnahmen zum Ziel haben.

Die JP 58-196077 offenbart einen Multilayeraktor und ein Verfahren zu seiner Herstellung, bei dem entlang der Aktorachse eine Vielzahl von Schlitten mit einer Tiefe von etwa 0,5 mm parallel zu den inneren Elektroden in den Aktor eingebracht wird. Diese Schlitte führen ähnlich wie die aus anderen Bereichen der Technik bekannten Dehnungsfugen zum Abbau von Spannungskonzentrationen und verhindern somit eine unkontrollierte Rissbildung oder ein Wachstum des Risses im Aktorgefüge. Nachteilig ist jedoch die Tatsache, dass durch diese Schlitte auch der tragende Querschnitt des Aktors verringert ist, was gleichzeitig die Druckbelastbarkeit des Aktors im Einsatz verringert. Beim angegebenen Beispiel reduziert sich der tragende Querschnitt des Aktors auf $3 \times 3 \text{ mm}^2$ bei einem Gesamtquerschnitt von $4 \times 4 \text{ mm}^2$.

Das zitierte Verfahren, bei dem die Schlitte durch thermisch zersetzbare Schichten auf den grünen Keramikfolien beim Sintern gebildet werden, weist auch auf weitere Probleme hin, die beim Sintern zu einem ebenfalls unkontrollierten Risswachstum führen können und die nur durch spezielle aufwendige Ausgestaltungen der inneren Elektroden verhinderbar sind. Als Ursache für die Rissbildung beim Sintern wird dort die inhomogene Verdichtung des grünen Stapels beim Verpressen erwähnt.

Bei der EP 0 844 678 A1 wird ebenfalls auf die Problematik der Rissbildung und deren Folgen eingegangen, wenn durch die Risse die Grundmetallisierung zerstört wird.

Zur Vermeidung von Schädigungen des Aktors wird dort vorgeschlagen, zwischen der Spannungszuleitung und der Grundmetallisierung eine dreidimensional struktu-

rierte elektrisch leitfähige Elektrode einzufügen, die nur partiell mit der Grundmetallisierung verbunden ist und die zwischen den Kontaktstellen dehnbar ausgebildet wird. Die praktische Realisierung einen solchen dreidimensionalen Struktur erfordert aber einen sehr hohen Aufwand, da die partiellen Kontaktstellen einen definierten Abstand in der Größenordnung des Abstandes der inneren Elektroden haben müssen.

- Bei der Anordnung für eine sichere Kontaktierung von piezoelektrischen Aktoren nach DE 196 46 676 C1 wird an der als Kontaktstreifen ausgebildeten Grundmetallisierung eine elektrische leitende Kontaktfahne mit hoher Rissfestigkeit so angebracht, dass ein überstehender Bereich der Kontaktfahne verbleibt. Dabei muss der überstehende Bereich der Kontaktfahne so groß ausgebildet werden, dass auftretende Risse die Kontaktfahne nicht vollständig durchtrennen. Eine solche Anordnung ist aber sehr empfindlich beim Handling. Bekanntlich besitzt die Grundmetallisierung auf der Oberfläche des piezokeramischen Aktors nur eine sehr geringe Schälfestigkeit. Bereits geringe Schälkräfte führen zur Ablösung der Grundmetallisierung von der Aktoroberfläche und somit zum teilweisen oder vollständigen Verlust der elektrischen Kontaktierung zu den Innenelektroden.
- 20 Eine weitere Variante, dass Risswachstum vom Aktorkörper zur Oberflächenelektrode zu entkoppeln ist in der DE 100 17 331 C1 offenbart. Dort wird vorgeschlagen, zwischen Grundmetallisierung und Außenelektrode eine elektrisch leitende Pulverschicht einzubringen. Eine solche Anordnung verhindert zwar den Rissfortschritt, ist aber technisch nur unter erheblichen Aufwendungen zuverlässig zu realisieren, da der elektrische Kontakt der Pulverteilchen mit der inneren und äußeren Elektrode und untereinander nur über Berührung erfolgt, was einen Kontaktmindestdruck erfordert. Weiterhin sind berührende Kontakte sehr stark gegenüber Korrosionsscheinungen anfällig.
- 30 Die WO 00-79607 A1 und WO 00-63980 A1 offenbaren Lösungen, die darauf abzielen, jede der an die Oberfläche herausgeführten Elektroden einzeln zu kontaktieren. Bei Elektrodenabständen von 50 - 250 µm ist dies jedoch nicht kostengünstig umsetzbar.
- 35 Aus dem Vorgenannten ist es daher Aufgabe der Erfindung, ein Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Vielschichtaktors aus einem piezokeramischen oder

elektrostriktiven Material anzugeben, mit dessen Hilfe es gelingt einen Aktor mit hoher Zuverlässigkeit und Langzeitstabilität zu schaffen, welcher darüber hinaus in der Lage ist, hohen Druckkräften bei geringem Aktorquerschnitt Stand zu halten.

Weiterhin ist es Aufgabe der Erfindung einen monolithischen Vielschichtaktor aus

5 einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material zu schaffen, wobei dieser neuartige Aktor über verbesserte Gebrauchseigenschaften verfügen soll.

Letztendlich gilt es, eine elektrische Aussenkontaktierung für einen monolithischen Vielschichtaktor anzugeben, welche das Auftreten von Überschlägen aufgrund von Risserscheinungen hinein in die Grundmetallisierung wirksam verhindert und die mit

10 üblichen Prozessen in der Elektronikindustrie hergestellt werden kann.

Die verfahrensseitige Lösung der Aufgabe der Erfindung erfolgt mit einer Lehre in der Definition nach Patentanspruch1.

15 Bezuglich des Vielschichtaktors selbst sei auf die Merkmalskombination nach Anspruch 13 und mit Blick auf die elektrische Aussenkontaktierung auf die Merkmale gemäß Anspruch 21 verwiesen.

Die Unteransprüche stellen jeweils mindestens zweckmäßige Ausgestaltungen und

20 Weiterbildungen des Erfindungsgegenstandes dar.

Der Grundgedanke der Erfindung liegt unter Berücksichtigung der in den Ansprüchen konkretisierten Lehre darin, entlang der Aktorachse und im wesentlichen parallel zu den Innenelektroden im Bereich der mindestens zwei gegenüberliegenden Aussenflächen, zu denen die inneren Elektroden wechselseitig herausgeführt werden, Mikrostörungen im Aktorgefüge so einzubauen, dass diese als quasi am vorbekannten Ort stehende Rissquelle wirken, wobei das Risswachstum kontrollierbar ist.

Die Aussenkontaktierung wird durch eine in Ansicht bekannter Weise mittels Dick- oder Dünnschichttechnologie realisierte Grundmetallisierung gebildet, wobei die

30 Elektrodenbereiche zwischen den Orten der Mikrostörungen und möglicher, nach außen reichende Risse durch eine dehnungsresistente, zweite Aussenelektrode miteinander verbunden werden.

Durch den gezielten Einbau von Gefügeschwächen, die als potentielle Rissquelle

35 wirken, kann eine weitere Rissbildung gezielt gesteuert werden. Bei einem Abstand der Rissquellen im Bereich von ein 1 - 4, bevorzugt 2 - 3 mm werden die inneren

mechanischen Spannungen so abgebaut, dass in den Abschnitten zwischen den Rissquellen auch bei zyklischer Belastung von weit über 10^9 Zyklen keine weitere Rissbildung beobachtet wird.

- 5 Von erfindungswesentlicher Bedeutung ist, dass die gezielt eingebrachten Mikrostörungen im Aktorgefüge selbst noch keinen Riss im eigentlichen Sinne darstellen. Der gezielt gesteuerte Riss entsteht erst nach der Polarisation des Aktors und zwar nur in dem Umfang, wie beim Polarisieren remanente Dehnungen gegeben sind. Da-
durch, dass das Gefüge beim Schritt des Aufbringens der Grundmetallisierung noch
10 geschlossen ist, dringt auch keine Metallisierungsmasse in das piezokeramische Material ein, was zu einer wesentlichen Qualitätsverbesserung derartig realisierter Aktoren führt.

- Die Mikrostörungen verhindern örtlich begrenzt das Zusammensintern der Grünfolien
15 mit dem Ergebnis einer dezidierten Delaminierung.

- Zum Erreichen dieses Delaminierens besteht die Möglichkeit im Bereich gewünschten Mikrostörungen beim Stapelaufbau einer Schicht oder Mengen eines organischen Binders aufzubringen, welche einen Volumenanteil von bis zu 50% organischer
20 Partikel mit einem Durchmesser ≤ 200 nm enthält, die beim Sinterprozess nahezu vollständig ausbrennen.

- Diese vorgeschriebene Schicht kann durch Siebdruck aufgebracht werden und wird vor dem Sintern durch Pressen derart verdichtet, dass die in den Grünfolien eingebetteten Keramikpartikel sich nur teilweise oder nicht berühren, um gezielt ein
Zusammensintern ganz oder teilweise zu unterbinden.

- Alternativ besteht die Möglichkeit die Mikrostörungen durch eine Menge anorganischer Füllpartikel mit einem Durchmesser von $\leq 1 \mu\text{m}$ auszubilden, wobei
30 diese Füllpartikel nicht mit den piezoelektrischen Werkstoff des Stapsels reagieren. Die Füllpartikel werden in an sich bekannter Weise dem Binder zugesetzt und stellen ein Bestandteil des Letzteren dar.

- Bei einer weiteren Ausführungsform besteht die Möglichkeit die Mikrostörungen
35 durch Kerbanrisse zu induzieren, wobei diese Kerbanrisse entweder im grünen oder

gesinterten Zustand erzeugt werden, ohne jedoch die tragende Querschnittsfläche des Aktorstapels zu reduzieren.

Dadurch, dass die Lage potentieller Risse durch das definierte Einbringen der Mikro-
5 störungen bekannt ist, besteht die Möglichkeit in Kenntnis dieser Position oder Lage die Aussenkontaktierung auszugestalten. Erfindungsgemäß besteht die Aussenkon-
taktierung jeweils aus einer flächigen Biegegelenkelektrode, welche mit der Grund-
metallisierung mindestens im Bereich zwischen den Mikrostörungen elektrisch in
Verbindung steht.

10 Konkret kann die flächige Biegeelektrode einen aufgelöteten Kupfer/Berylliumstreifen umfassen, wobei der Streifen jeweils offene Ellipsenform aufweisende Abschnitte umfasst. Die Hauptachse der jeweiligen offenen Ellipsen verläuft im Bereich der je-
weiligen Mikrostörung.

15 Bei einer Alternative ist die Biegeelektrode als Mäander- oder Doppelmäanderelektrode ausgeführt, wobei die Verbindungsabschnitte des Mäanders jeweils im Bereich der Mikrostörungen verlaufen.

20 Auf den Biegeelektroden befinden sich Lötabschnitte oder Lötpunkte zur Kontaktie-
rung mit der Grundmetallisierung und/oder zur weiteren Verdrahtung.

Die Stapelanordnung, welche den Aktor bildet, umfasst elektrodenfreie passive End-
schichten als Kraftkoppelflächen.

Der Abstand der ersten Mikrostörung zur passiven Endschicht ist gleich dem ganzen oder halben Abstand der übrigen, über die Längsachse verteilten Mikrostörungen gewählt.

Der erfindungsgemäße Vielschichtaktor aus einem piezokeramischen oder
30 elektrostriktiven Material weist entlang der Stapellängsachse im wesentlichen parallel zu den Innenelektroden delaminierende Mikrogefügestörungen auf, wobei dort die Zugfestigkeit im Vergleich zum umgebenden Gefüge bei gleichzeitigem Erhalt der Druckfestigkeit des Stapels verringert ist.

Weiterhin besitzt der monolithische Vielschichtaktor jeweils dehnungsresistente, flächige Aussenelektroden, welche nur punktuell mit der Grundmetallisierung im Bereich zwischen den delaminierenden Mikrogefügestörungen verbunden ist.

5 Die Aussenelektrode kann in einer Ausführungsform als Mäander oder Doppelmäander mit Biegegelenkfunktion gestaltet sein. Auch besteht die Möglichkeit diese Aussenelektrode als Aneinanderreihung offener Ellipsen im Sinne eines Ellipsenringes mit Biegegelenkfunktionen auszubilden, wobei zwischen den Ellipsen im wesentlichen in Richtung der Nebenachsen verlaufend ein Verbindungs- und Kontaktierungs-
10 steg vorhanden ist.

Die Hauptachse der jeweiligen offenen Ellipsen der Aussenelektrode verläuft im wesentlichen im Bereich der Mikrogefügestörungen. Dort möglicherweise entstehende, nach aussen dringende Risse ziehen keine elektrische Unterbrechung der Kontaktierung nach sich.
15

Am oberen und/oder unteren Ende des Aktors ausgebildete passive Endschichten können als monolithische Isolatorschicht ausgebildet werden, welche Koppelemente trägt oder aufnimmt.
20

Die erfindungsgemäße elektrische Aussenkontaktierung für einen monolithischen Vielschichtaktor besteht aus Aussenelektroden im Form eines dehnungsresistenten, quasi elastischen, nur punktuell mit der Grundmetallisierung verbundenen metallischen, respektive leitfähigen Streifen, welche eine Vielzahl von einzelnen, in einer Ebene befindlichen Biegegelenken besitzt. Die Streifen sind z. B. aus einer Kupfer/Beryllium-Legierung gefertigt oder bestehen aus einem vergleichbare Eigen-
schaften aufweisenden Material.

Zusammenfassend liegt der Lösungsansatz der Erfindung darin, gezielt in dem Aktormaterial für Gefügeschwächungen Sorge zu tragen, so dass an dann bekannten Stellen Risse entstehen und zwar erstmals dann, wenn der Aktor einer Polarisation unterworfen wird. Dadurch, dass die Lage der gezielten erzeugten Risse bekannt ist, kann durch eine entsprechende dehbare Elektrodenkonfiguration dafür gesorgt werden, dass eine elektrische Kontaktierung in jedem Fall sicher stattfindet bzw. erhalten bleibt.
30
35

Bekanntermaßen findet ein Risswachstum im wesentlichen senkrecht zur Aktorlängsachse und zwar in beiden Richtungen, das heißt sowohl ins Innere des Aktors hinein als auch nach aussen zur Grundmetallisierung hin statt. Dies ist üblicherweise ein negativer Effekt. Da aber erfindungsgemäß die Aussenkontaktierung aufgrund der bekannten Lage der Risse modifizierbar ist, können potentielle Risse von vornherein überbrückt werden und es werden die im Stand der Technik gegebenen Ausfallerscheinungen reduziert.

Gemäß dem Stand der Technik ist es notwendig eine möglichst hohe Anzahl von Kerben oder Schlitze, insbesondere auch im Endbereich des Aktors einzubringen, da die Spannungsverhältnisse im Aktor selbst nicht bekannt sind. Jeder der einzubringenden Kerben oder Schlitze führt aber zu einer verringerten mechanischen Stabilität und damit Belastbarkeit des Aktors selbst.

Bei der vorliegenden Erfindung werden zwar gezielte Gefügeveränderungen eingebaut, die potentiell auch einen Riss nach sich ziehen können, wenn entsprechende Spannungen auftreten, dies ist aber nicht vergleichbar mit einer von vornherein unabwendbaren mechanischen Schwächung des Gefüges durch einen Schlitz, der beispielsweise durch Fräsen, Einkerben oder ähnlich erzeugt wird. Die aus dem Stand der Technik bekannten Schlitze entsprechen einem Materialabtrag. Der materialabgetragene Bereich des Aktors leistet aber augenscheinlich keinen Festigkeitsbeitrag mehr.

In dem Falle, wenn in die Binderschicht größere, ein zusammensintern verhindernde Partikel eingebracht werden verbleibt der vorteilhafte Effekt, dass eine Tragfähigkeit- oder Kraftübernahme durch diese Partikel gewährleistet ist, die einen nicht unwesentlichen Beitrag zur Gesamtstabilität leisten. Hierbei ist wesentlich, das beim Aktor selbst nur Druckkräfte in Richtung der Aktorlängsachse interessieren.

Die Kerbanrisse nach der Erfindung sind keinesfalls vergleichbar mit den makroskopischen Kerben nach dem Stand der Technik. Hier handelt es sich vielmehr um im Mikrometerbereich liegende Eindrücke, die quasi mit dem Eindrücken eines Probe-Körpers, wie aus der Materialprüfung bekannt, vergleichbar sind.

Wie oben erläutert, ist dafür Sorge zu tragen, dass bei dem Übereinanderschichten der einzelnen Folien zwischen ausgewählten Bereichen von Folien oder Schichten ein Delaminationseffekt eintritt. Dieses bedeutet, dass dort eine Zugbeanspruchung

nicht möglich ist, jedoch die benachbarten Folien so dicht aufeinanderliegen, dass eine Druckkraftübertragung möglich wird und zwar im Gegensatz zu den Bereichen mit Schlitz oder Kerbe nach dem Stand der Technik.

- 5 Bei einer Ausführungsform kann der Abstand zwischen zwei wechselseitig herausgeführten Elektroden in einem oberen und/oder unteren Endbereich des Aktors doppelt so groß sein wie zu den darunterliegenden, benachbarten Elektroden. Aufgrund des größeren Abstandes ist ein Hineinwandern eines durch das veränderte Mikrogefüge bedingten Risses in den Elektrodenbereich und damit ein Unterbrechen der
10 Elektrode im Inneren des Aktors verhinderbar. Der Nachteil einer dort vorliegenden anderen Feldstärke wird auf jeden Fall vom Vorteil des aktiven Leistungsbeitrages des Aktors in diesem Bereich aufgehoben.

Der Erfindung soll nachstehend anhand von Ausführungsbeispielen sowie unter Zu-
15 hilfenahme von Figuren näher erläutert werden.

Hierbei zeigen:

- Figur 1 eine prinzipielle Stapelaktoranordnung nach dem Stand der Technik;
20 Figur 2a ein erfindungsgemäßer Aktor vor der Polarisation;

Figur 2b ein Aktor nach der Polarisation;

Figur 3a eine Ausführungsform der Aussenkontaktierung mit Mäanderelektrode;

Figur 3b eine Ausführungsform der Aussenelektrode mit offenen Ellipsen;

Figur 4a eine Schnittdarstellung eines erfindungsgemäßen Aktors mit veränder-
30 tem Abstand gegenüberliegender Innenelektroden in vorgegebenen
Endbereichen und

Figur 4b eine Seitenansicht eines Teiles eines erfindungsgemäßen Aktors mit
erkennbarer Elektrodenanordnung in Form von Biegegelenken, ausge-
bildet als offene, durch Stege verbundene Ellipsen.
35

Die in der Figur 1 gezeigte Ausführungsform eines Vielschichtaktors nach dem Stand der Technik geht von einer Interdigitalenelektrodenanordnung aus. Mit dem Bezugszeichen 1 ist der Aktor selbst, mit dem Bezugszeichen 2 sind die piezokeramischen Schichten benannt. Die inneren Elektroden 3 und 4 sind jeweils auf die gegenüberliegenden Flächen bis an die Oberfläche herausgeführt. Die Grundmetallisierung 5 dient der Parallelschaltung der jeweiligen Elekrodengruppe. Ein inaktiver Bereich 6 des Aktors 1 wird weder beim Polarisieren noch beim Betrieb des Aktors 1 piezo-elektrisch gedehnt und bildet ein Spannungsrisspotential.

10 Der erfindungsgemäße Aktor gemäß dem Ausführungsbeispiel nach den Figuren 2a und 2b umfasst piezokeramische Schichten 2 mit einer Dicke im Bereich von 20 - 100 µm. Diese Schichten sind durch innere Elektroden 3 und 4, vorzugsweise bestehend aus einer AgPd-Legierung miteinander verbunden, die wechselseitig auf gegenüberliegende Oberflächen herausgeführt sind.

15 Die herausgezogene Elektroden 3, 4 werden über eine Grundmetallisierung 5, die auf den Seitenoberflächen aufgebracht wird, miteinander verbunden, so dass eine elektrische Parallelschaltung der einzelnen piezoelektrischen Schichten resultiert.

20 Im Bereich 6, der nicht bis zur Oberfläche herausgezogenen Elektroden 3, 4 entstehen aufgrund der inhomogenen elektrischen Feldverläufe in bekannter Weise bei der Polarisation oder beim Betrieb des Aktors mechanische Spannungskonzentrationen, insbesondere Zugspannungen, die letztendlich Ursache für eine unerwünschte, unkontrollierte Rissbildung sind.

Durch den gezielten Einbau von Gefügeschwächungen, die als Rissquelle 7 wirken, kann die Rissbildung gesteuert werden.

30 Bei einem Abstand der Rissquellen 7 im Bereich von 1 - 4 mm, bevorzugt 2.- 3 mm können die inneren mechanischen Spannungen so abgebaut werden, dass in den Abschnitten zwischen den Rissquellen, auch bei Belastungen von weit über 10^9 Zyklen keine weitere Rissbildung beobachtet wird.

35 Figur 2b zeigt den erfindungsgemäßen Aktor nach der Polarisierung. Hier ist die Entspannungswirkung schematisch dargestellt. Von der Rissquelle 7 geht dabei einerseits ein gezieltes Risswachstum 8 in das Innere des Aktors aus, welches durch eine

geeignete energiesenkende Gefügeausbildung über Vorgabe von Korngrößen und Porosität von selbst gestoppt oder unterbrochen wird.

Andererseits ergibt sich aber auch ein Risswachstum in die Grundmetallisierung an der Stelle 9 hinein, welches im ungünstigsten Fall zur Durchtrennung der Grundmetallisierungsschicht 5 führt.

Beim gezeigten Ausführungsbeispiel erfolgt die elektrische Verbindung der einzelnen Bereiche durch einen bogenförmig verlegten Draht 10, der punktuell über einen Löt-
punkt 11 mit der Grundmetallisierung verbunden ist.

10

Die vorstehend erwähnten Rissquellen sind auf verschiedene Weise in den Aktor implementierbar. Grundsätzlich gilt es, an vorbestimmten Stellen ein Zusammensintern der aufeinandergestapelten und verpressten Grünfolien ganz oder partiell zu verhindern, so dass an diesen Stellen die Zugfestigkeit im Vergleich zum umgebenden Gefüge verringert ist. Vorstehendes wird dadurch erreicht, dass in den vorgegebenen Bereichen beim Aufbau der Stapel eine Schicht eines organischen Binders durch Siebdruck aufgetragen wird, die mit einem Volumenanteil von bis zu 50% mit organischen Partikeln mit einem Durchmesser $< 200 \text{ nm}$, die beim Sinterprozess vollständig ausbrennen, gefüllt ist.

20 Diese Schicht wird in den weiteren Verfahrens- oder Verarbeitungsstufen beim Verpressen auf eine Dicke $< 1 \mu\text{m}$ zusammengepresst und sorgt dafür, dass die in den Grünfolien eingebetteten Keramikkörper sich nicht oder nur partiell berühren, so dass beim Sintern der Materialtransport von Korn zu Korn ganz oder teilweise verhindert ist.

Eine alternative Möglichkeit besteht darin, dass anstelle organischer Füllpartikel anorganische Partikel mit einem Durchmesser $< 1 \mu\text{m}$, die nicht mit dem piezoelektrischen Werkstoff reagieren, wie z.B. ZrO_2 oder Pulver eines gesinterten PZT-Werkstoffes mit einer im wesentlichen gleichen Zusammensetzung wie der Aktorwerkstoff
30 dem Binder zugesetzt werden.

Auch können Rissquellen dadurch erzeugt werden, indem entweder im grünen oder im gesinterten Zustand Mikro-Kerbanrisse ausgeführt werden.

Der oben beschriebene Abbau der inneren mechanischen Spannungen durch eine gezielte Risseinbringung in den Aktor besitzt gegenüber den bekannten Lösungen wesentliche Vorteile. So wird z.B. der belastbare Querschnitt des Aktors nur unwe-

sentlich verringert, da die gezielt erzeugten Rissflächen bei Einwirkung einer Druckkraft in Richtung der Aktorachse aufeinander gepresst werden und somit zum tragenden Querschnitt beitragen.

Ein weiterer Vorteil besteht darin, dass sich der Riss frühestens beim Polarisieren öffnet und somit beim Aufbringen der Grundmetallisierung keine Metallpartikel in das Innere des Aktors gelangen können. Hierdurch ergibt sich eine wesentlich verbesserte Qualität entsprechend gestalteter Aktoren im Vergleich zum Stand der Technik.

Ein Vorteil besteht auch darin, dass für eine sichere und langzeitstabile elektrische Kontaktierung des Aktors eine einfache, dehnungsresistente Aussenelektrode realisierbar ist, die nur punktuell mit der Grundmetallisierung zwischen den EntspannungsrisSEN zu verbinden ist.

Eine Ausgestaltung einer dehnungsresistenten bzw. elastischen Aussenelektrode 12 in Schlitz- oder Mäanderform zeigt Figur 3a. Dort sind auch passive Endschichten 14 ohne innere Elektroden gezeigt, die eine Kraftkoppelfläche bilden. Diese Endschichten 14 können z.B. aus einem monolithischen Isolationsmaterial bestehen und dienen der Aufnahme von verschiedenen Koppelementen.

Eine ebenso mit passiven Endschichten 14 versehene Ausführungsform des Aktors zeigt Figur 3b.

Dort ist eine Festkörpergelenke umfassende Aussenelektrode in Form von offenen Ellipsen 13 vorhanden. Die Hauptachse der jeweiligen offenen Ellipse verläuft im wesentlichen im Bereich erwarteter Risse. Die einzelnen Ellipsen weisen Stege 15 auf, die der elektrischen Kontaktierung der Ellipsen 13 untereinander dienen. Im Bereich der Stege 15 ist jeweils ein Lötpunkt 11 ausgebildet.

Gemäß der Ausführungsform nach Figur 3 ist der Abstand vom ersten EntspannungsriSS 7 zur passiven Endschicht 14 gleich dem Abstand der Entspannungsrisse untereinander gewählt. Bei der zweiten Ausführungsform nach Figur 3b beträgt der Abstand des ersten EntspannungsriSSES 7 zur passiven Endschicht 14 gleich dem halben Abstand der übrigen Spannungsrisse untereinander.

Die Figur 4a offenbart einen in bestimmten Abschnitten des Aktors vorhandenen größeren Abstand der Innenelektroden 3 und 4. Dieser doppelte Abstand im Vergleich zu benachbarten Innenelektroden reduziert die Gefahr, dass ein dazwischen

befindlicher Riss 7 zu den Innenelektroden wandert und deren Kontaktierung hin zur Grundmetallisierung bzw. entsprechende elektrische Verbindung unterbricht.

Die in den Figuren 3a und 3b schematisch gezeigte flächige Gestaltung der, z. B.
5 aus Kupfer- Berylliummaterial bestehenden Aussenelektrode ist nur beispielhaft zu verstehen. Grundsätzlich ist jede flächige Aussenelektrodenform geeignet, die in lateraler Richtung zerstörungsfrei Dehnungs- bzw. Spannungskräfte aufnehmen kann.

10

Bezugszeichenliste

- | | |
|-------|--|
| 1 | Aktor |
| 2 | piezokeramische Schicht |
| 3,4 | innere Elektroden |
| 15 5 | Grundmetallisierung |
| 6 | inaktiver Bereich des Aktors |
| 7 | Mikrogefügeänderung |
| 8 | durch Polarisation ausgelöster gezielter Mikroriss |
| 9 | Unterbrechung der Grundmetallisierung |
| 20 10 | bogenförmig verlegter Draht |
| 11 | Lötspunkt |
| 12 | mäanderförmige Aussenelektrode |
| 13 | Ellipse einer entsprechend ausgebildeten Aussenelektrode |
| 14 | Endbereiche der Aktors, bevorzugt als monolithische Isolations- schicht ausgeführt |
| 15 | Verbindungsstege der Ellipsenform - Aussenkontaktierung |

Zusammenfassung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Viel-
schichtaktors, einen entsprechenden Vielschichtaktor sowie eine Aussenkontaktie-
5 rung für einen monolithischen Vielschichtaktor. Erfindungsgemäß sind entlang der
Stapellängsachse des Aktors im wesentlichen parallel zu den Innenelektroden, von
diesen beanstandet, im Bereich der mindestens zwei gegenüberliegenden Aussenflä-
chen, zu denen die an sich bekannten Innenelektroden herausgeführt sind, gezielt
10 Mikrostörungen im Aktorgefüge eingebaut, welche frühestens beim Polarisieren des
Aktors einen vorgebenen, begrenzten, spannungsabbauenden Wachstum in das
Innere und/oder zur Aussenelektrode unterliegt, wobei weiterhin die Grundmetall-
lisierung und/oder Aussenkontaktierung mindestens im Bereich der Mikrostörungen
im Aktorgefüge dehnungsresistent oder elastisch ausgebildet ist.

Patentansprüche

1. Verfahren zur Herstellung eines monolithischen Vielschichtaktors aus einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material, wobei der Aktor als
5 Stapelanordnung in quasi mechanischer Reihenschaltung einer Vielzahl von Piezoplatten durch Sintern von Grünfolien ausgebildet wird, vorhandene Innenelektroden im Plattenstapel zu gegenüberliegenden Außenflächen des Staps geführt und dort mittels Grundmetallisierung sowie Außenkontakteierung jeweiliger Elektrodengruppen parallel verschalten sind,
10 dadurch gekennzeichnet, dass entlang der Stappellängsachse im wesentlichen parallel zu den Innenelektroden, von diesen beabstandet, im Bereich der mindestens zwei gegenüberliegenden Außenflächen, zu denen die Innenelektroden herausgeführt sind, gezielt Mikrostörungen im Aktorgefüge eingebaut werden, welche frühestens beim
15 Polarisieren des Aktors einem vorgegebenen, begrenztem, spannungsabbauendem Wachstum in das Innere des Aktors unterliegen und weiterhin die Grundmetallisierung und/oder die Außenkontakteierung mindestens im Bereich der Mikrostörungen im Aktorgefüge dehnungsresistent oder elastisch ausgebildet ist.
- 20 2. Verfahren nach Anspruch 1,
dadurch gekennzeichnet, dass die Mikrostörungen örtlich begrenzt ein Zusammensintern der Grünfolien verhindern.
- 30 3. Verfahren nach Anspruch 2,
dadurch gekennzeichnet, dass im Bereich der Mikrostörungen beim Stappelaufbau eine Schicht oder Menge eines organischen Binders aufgebracht wird, welche einen Volumenanteil von bis zu 50 % organischer Partikel mit einem Durchmesser $\leq 200 \text{ nm}$ enthält, die beim Sinterprozess nahezu vollständig ausbrennen.
- 35 4. Verfahren nach Anspruch 3,
dadurch gekennzeichnet, dass die Schicht durch Siebdruck aufgebracht wird, wobei diese Schicht vor dem Sintern durch Pressen derart verdichtet wird, dass die in den Grünfolien eingebetteten Keramikpartikel sich nur teilweise oder nicht berühren, um gezielt ein Zusammensintern ganz oder teilweise zu unterbinden.

5. Verfahren nach Anspruch 2,
dadurch gekennzeichnet, dass
die Mikrostrukturen durch eine Menge anorganischer Füllpartikel mit einem
Durchmesser von $\leq 1 \mu\text{m}$, welche nicht mit dem piezoelektrischen Werkstoff des
5 Stapels reagieren, ausgebildet sind, wobei die Füllpartikel dem Binder zugesetzt
werden.

6. Verfahren nach Anspruch 2,
dadurch gekennzeichnet, dass
10 die Mikrostörungen durch Kerbanrisse induziert sind, welche entweder im grünen
oder gesinterten Zustand erzeugt werden, jedoch ohne die tragende
Querschnittsfläche des Aktorstapels zu reduzieren.

7. Verfahren nach einem der vorangegangen Ansprüche,
15 dadurch gekennzeichnet, dass
die Außenkontakteierung in Kenntnis der Lage der eingebrachten oder vorgesehenen
Mikrostörungen erstellt wird, wobei die Außenkontakteierung jeweils eine flächige
Biegegelenkelektrode umfasst, welche mit der Grundmetallisierung mindestens im
Bereich zwischen den Mikrostörungen punktuell oder abschnittsweise elektrisch in
20 Verbindung steht.

8. Verfahren nach Anspruch 7,
dadurch gekennzeichnet, dass
25 die Biegeelektrode aus einem aufgelöteten Kupfer/Beryllium-Streifen besteht und
der Streifen jeweils offene Ellipsenform aufweisende Abschnitte umfasst, wobei die
Hauptachse der jeweiligen offenen Ellipse jeweils im Bereich einer der
Mikrostörungen verläuft.

9. Verfahren nach Anspruch 7,
30 dadurch gekennzeichnet, dass
die Biegeelektrode als Mäander- oder Doppelmäanderelektrode ausgeführt ist, wobei
die Verbindungsabschnitte des Mäanders jeweils im Bereich der Mikrostörungen
verlaufen.

10. Verfahren nach einem der Ansprüche 7 bis 9,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
auf den Biegeelektroden Lötabschnitte oder Lötpunkte zur weiteren Verdrahtung
vorgesehen sind.

5

11. Verfahren nach einem der vorangegangen Ansprüche,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
auf die Stapelanordnung elektrodenfreie passive Endschichten als Kraftkoppelflächen
aufgebracht werden.

10

12. Verfahren nach Anspruch 11,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
der Abstand der ersten Mikrostörung zur passiven Endschicht gleich dem ganzen
oder halben Abstand der übrigen über die Längsachse verteilten Mikrostörungen
15 gewählt wird.

13. Monolithischer Vielschichtaktor aus einem piezokeramischen oder
elektrostriktiven Material, wobei der Aktor eine Stapelanordnung von Piezoplatten
ist, welche über innere Elektroden, eine gemeinsame Grundmetallisierung sowie
20 Aussenkontaktierung verfügt,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , daß
entlang der Stappellängsachse im wesentlichen parallel zu den Innenelektroden,
delaminierende Mikrogefügestörungen vorhanden sind, welche die Zugfestigkeit im
Vergleich zum umgebenden Gefüge bei gleichzeitigem Erhalt der Druckfestigkeit des
25 Stapels verringern.

14. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 13,
gekennzeichnet durch eine dehnungsresistente, flächige Aussenelektrode, welche
nur punktuell mit der Grundmetallisierung im Bereich zwischen den delaminierenden
30 Mikrogefügestörungen verbunden ist.

35

15. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 14,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die Aussenelektrode ein flächig strukturierter Kupfer/Beryllium-Streifen ist.

16. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 14,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die Aussenelektrode die Form eines Mäanders oder Doppelmäanders mit Bie-
gegelenkfunktion aufweist.

5

17. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 14,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die Aussenelektrode die Form aneinander gereihter, offener Ellipsen mit Bie-
gegelenkfunktion aufweist, wobei zwischen den Ellipsen im wesentlichen in Richtung
10 der Nebenachsen ein Verbindungs- und Kontaktierungssteg vorhanden ist.

10

18. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 17,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die Hauptachse der jeweiligen offenen Ellipsen der Aussenelektrode im wesentlichen
15 im Bereich der Mikrogefügestörungen verläuft.

15

19. Monolithischer Vielschichtaktor nach einem der Ansprüche 13 bis 18,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
elektrodenfreie passive Endschichten am oberen und/oder unteren Ende des Aktors
20 ausgebildet sind.

20

20. Monolithischer Vielschichtaktor nach Anspruch 19,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die passiven Endschichten eine monolithische Isolationsschicht umfassen, welche
25 Koppelemente trägt oder aufnimmt.

25

21. Elektrische Aussenkontaktierung für einen monolithischen Vielschichtaktor aus
einem piezokeramischen oder elektrostriktiven Material, wobei der Aktor eine
Stapelanordnung von Piezoplatten mit inneren Elektroden und einer
30 Grundmetallisierung umfasst,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
die Aussenelektrode einen dehnungsresistenten, nur punktuell mit der
Grundmetallisierung verbundenen metallischen Streifen aufweist, welcher eine
Vielzahl von einzelnen, in einer Ebene befindlichen Biegegelenken besitzt.

22. Elektrische Aussenkontaktierung nach Anspruch 21,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
der Streifen aus einer Kupfer/Beryllium-Materiallegierung besteht.

5 23. Elektrische Aussenkontaktierung nach Anspruch 21 oder 22,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
der Streifen die Form eines Mäanders oder Doppelmäanders aufweist.

10 24. Elektrische Aussenkontaktierung nach Anspruch 21 oder 22,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass
der Streifen aus einer Aneinanderreihung von durch Stege verbundenen offenen
Ellipsen besteht, wobei die Kontaktierung bevorzugt im Bereich der Stege erfolgt.

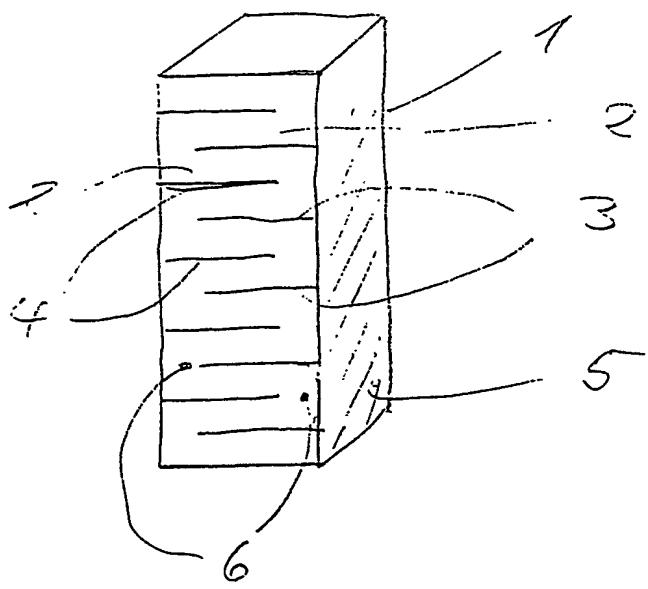


Fig. 1

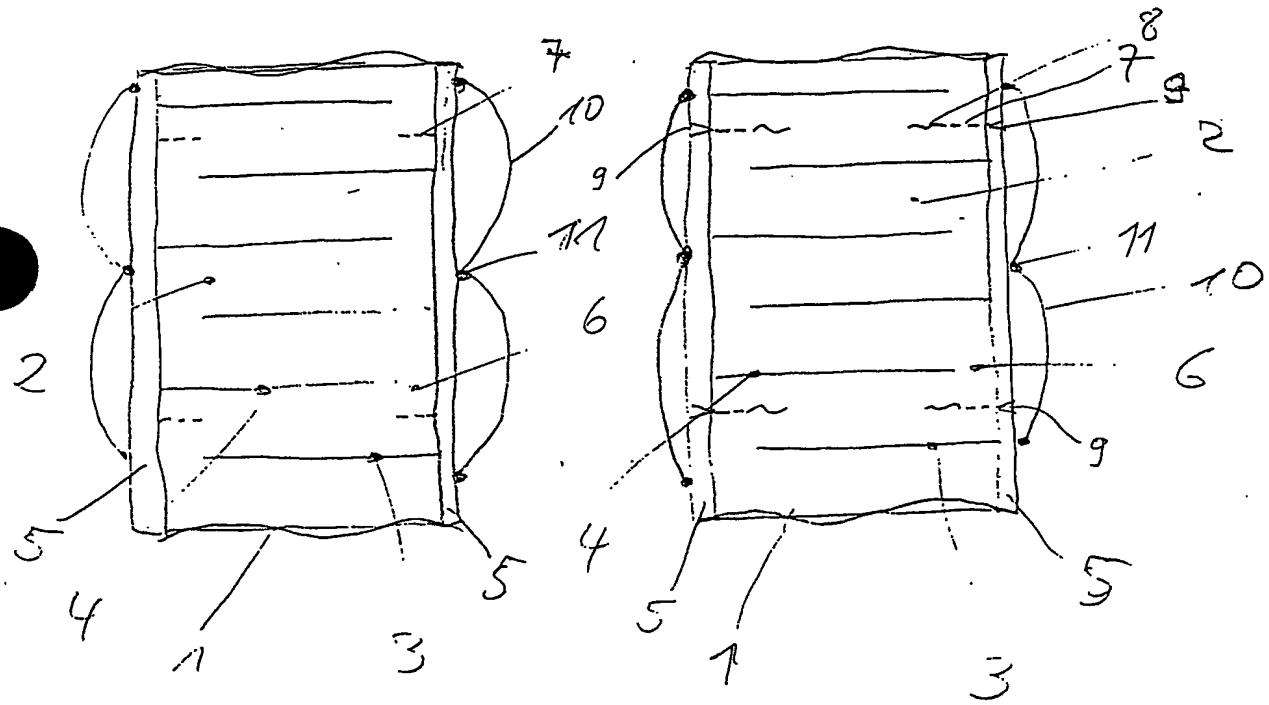
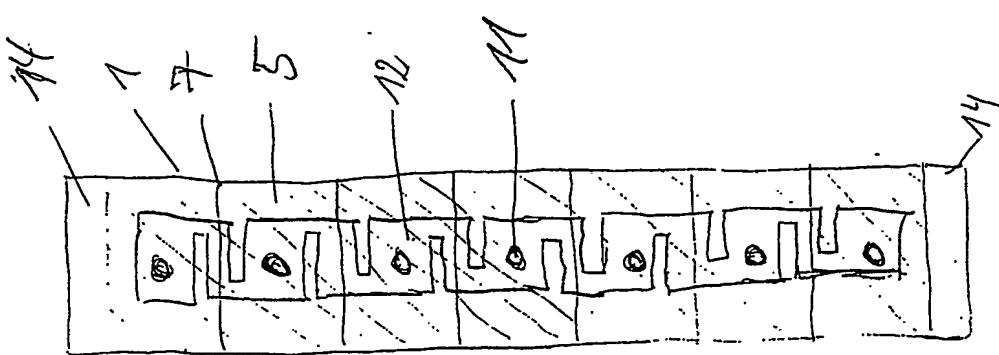


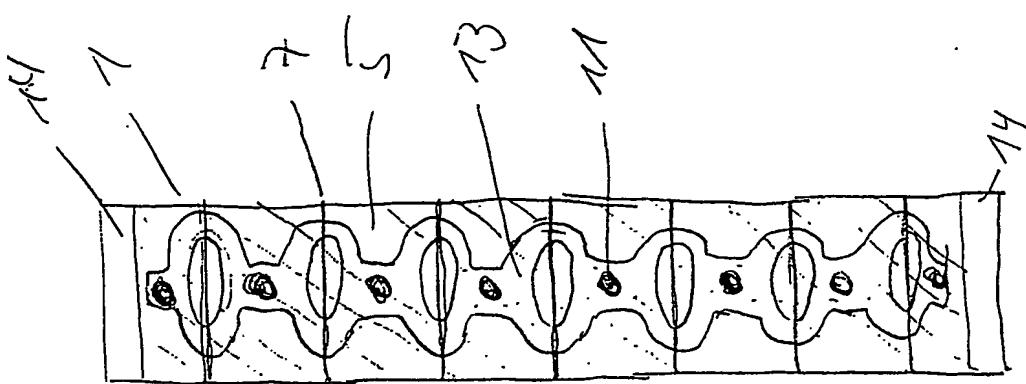
Fig. 2 A

B

Fig. 3 A



B



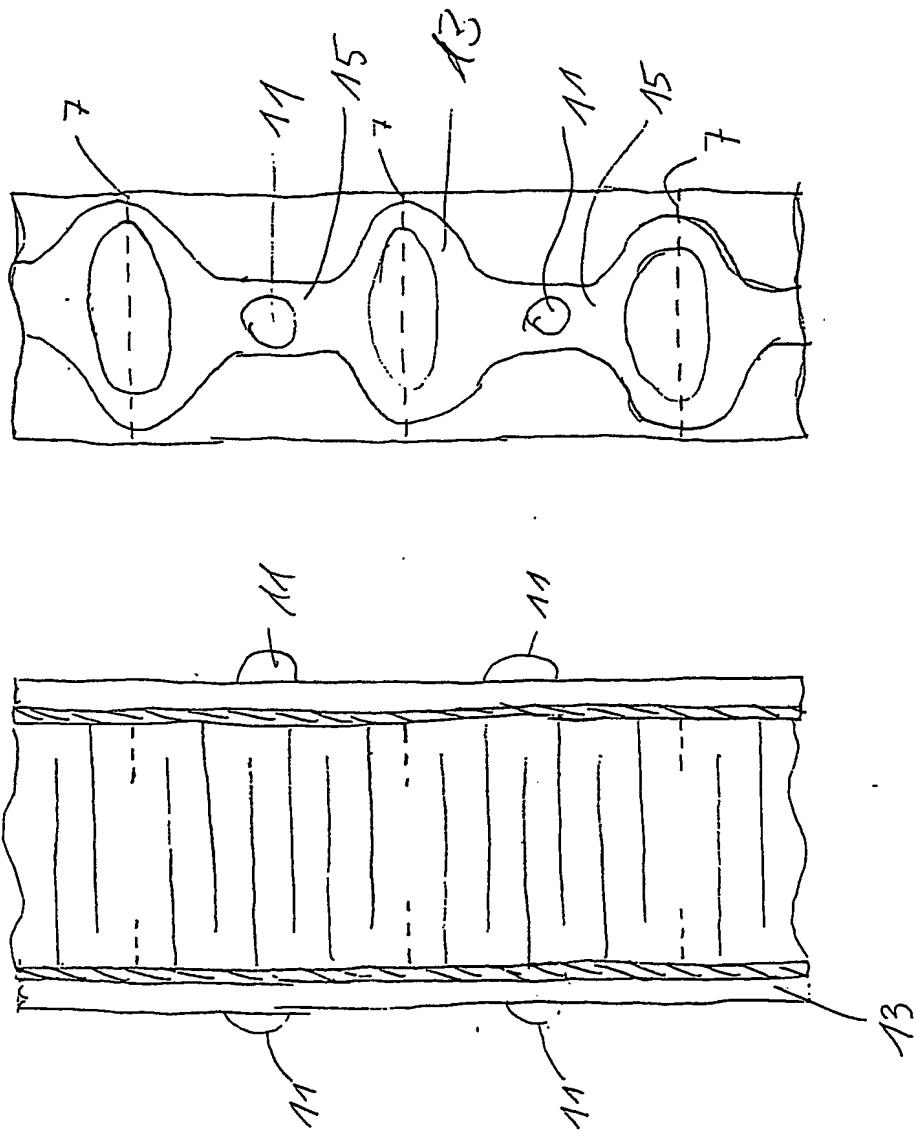


Fig. 4 A

B

**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning
Operations and is not part of the Official Record**

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- BLACK BORDERS**
- IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES**
- FADED TEXT OR DRAWING**
- BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING**
- SKEWED/SLANTED IMAGES**
- COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS**
- GRAY SCALE DOCUMENTS**
- LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT**
- REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY**
- OTHER:** _____

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.